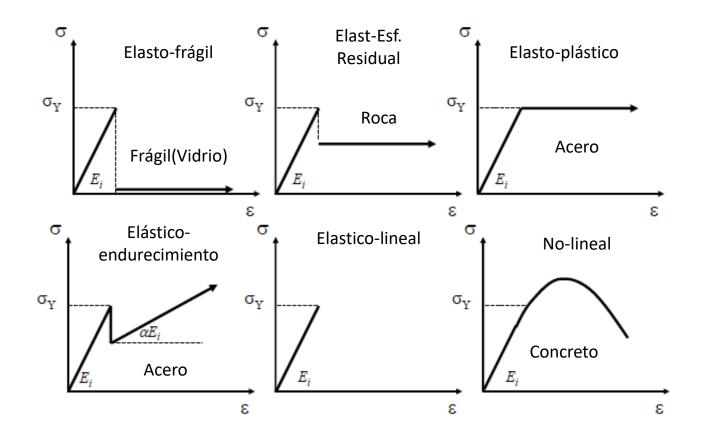
3. Propiedades mecánicas de los materiales –Parte 2-

Mecánica de Sólidos

Profesor: Juan Nicolás Villamizar Gonzalez, M.Sc.

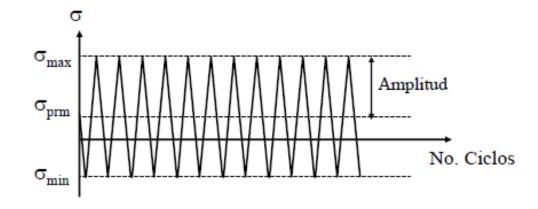
Departamento de Ingeniería Civil



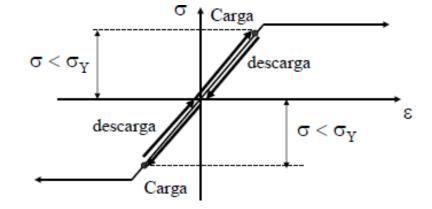


¿Cómo saber el comportamiento del material? →Laboratorio

Protocolo de carga cíclica



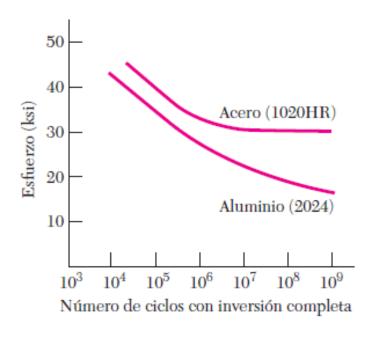
Comportamiento del material







Fatiga: Reducción del esfuerzo estático de rotura



- La fatiga se presenta en forma frágil, aún para materiales dúctiles.
- La fatiga se presenta cuando un material está sometido a ciclos repetitivos de carga en el rango elástico.
- Para el diseño, el esfuerzo se define en función de un número de ciclos máximo.

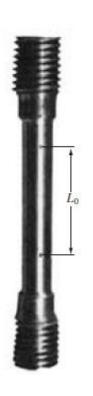


Creep: Deformación en el tiempo debido a cargas permanentes

- Problema asociado a elementos sometidos en altas temperaturas o alto esfuerzo.
- Resistencia al creep: El valor más alto que puede resistir un material durante un tiempo determinado, sin causar una deformación específica.
- Pernos de acero: 1% año
- Cables de acero: 0.25%/ año

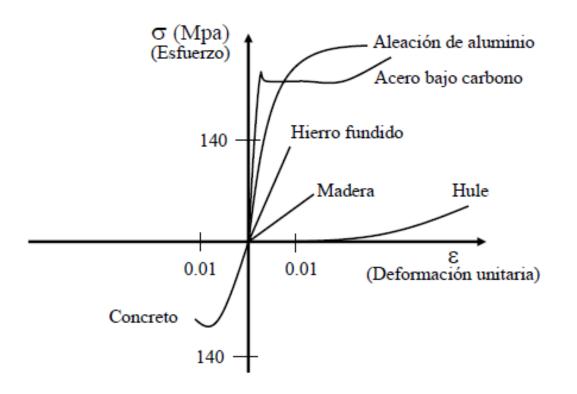


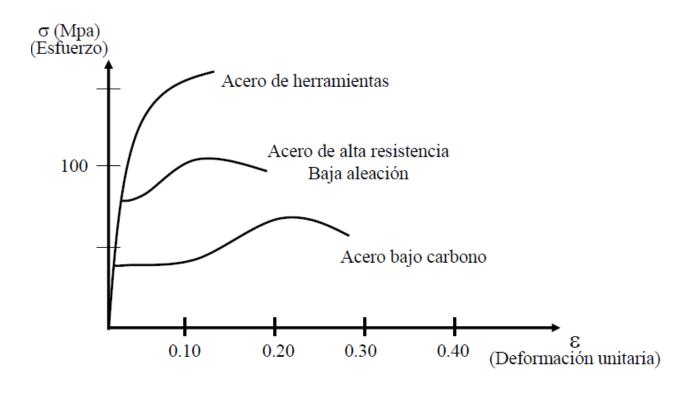








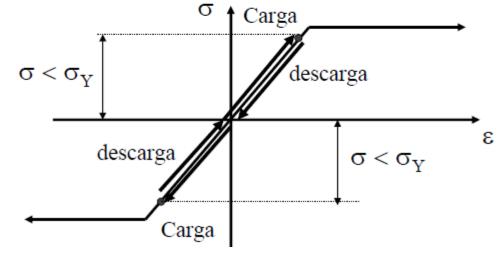




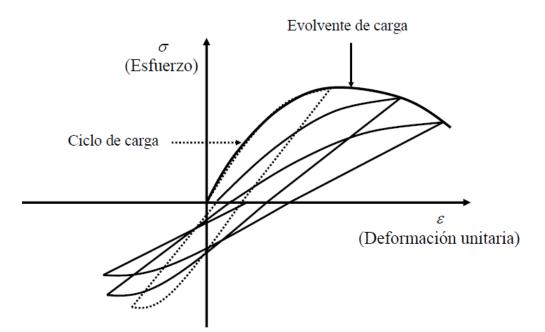
 σ_{\max} σ_{prim} σ_{prim} σ_{min} No. Ciclos

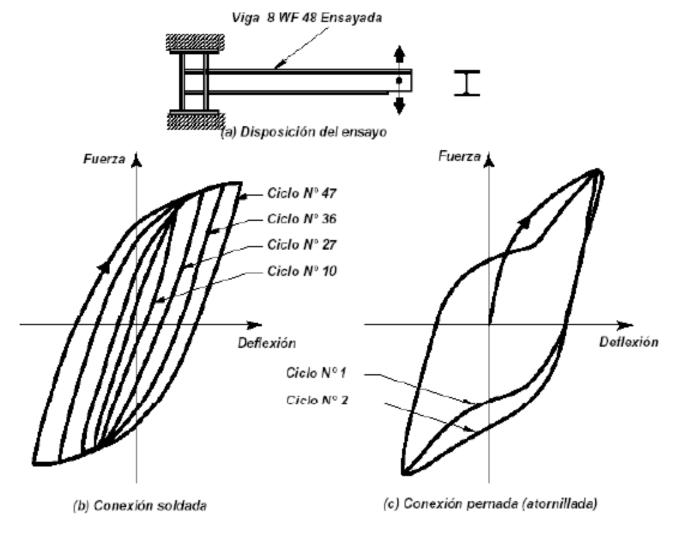
Protocolo de carga cíclica

Comportamiento del material



COMPORTAMIENTO MATERIAL ENSAYOS EN MATERIALES



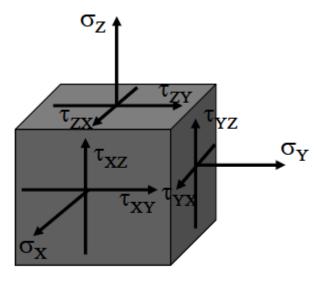




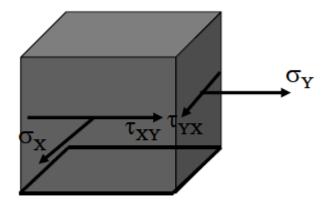




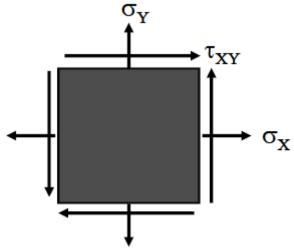
3.7 Círculo de Mohr



Estado General de Esfuerzos



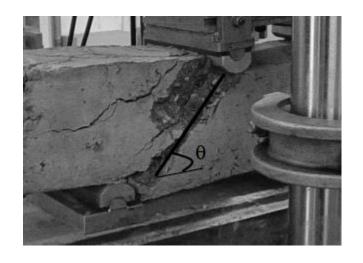
Esfuerzo Plano

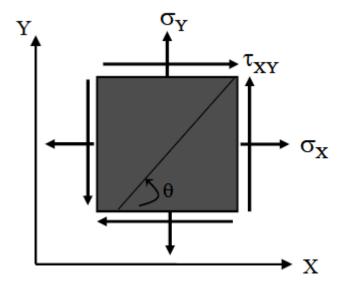


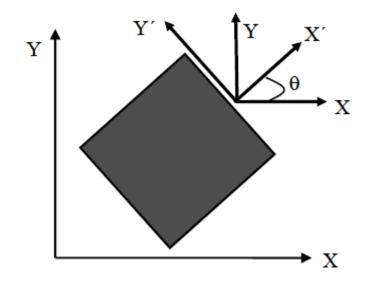
Esfuerzo Plano (vista en 2D)

ENSAYOS EN MATERIALES

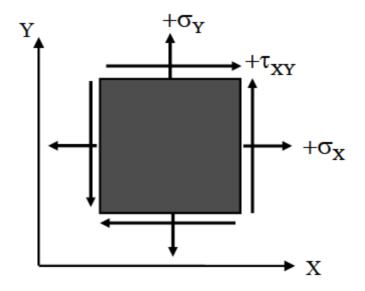
Concepto de esfuerzo en el plano



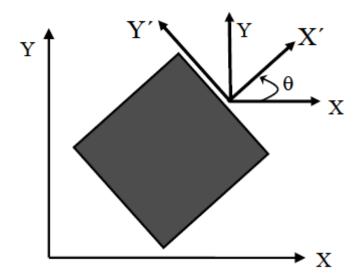




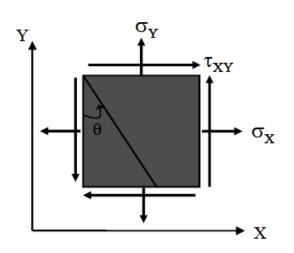
Convenciones de signos

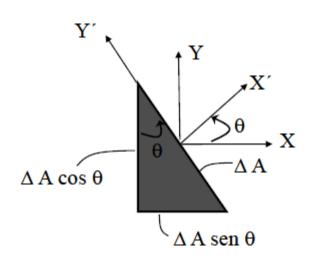


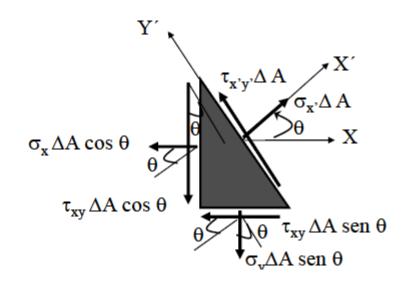
- Esfuerzo normal + hacia afuera sobre todas las caras
- Esfuerzo cortante + hacia arriba sobre la cara derecha del elemento.



 Ángulo + se mide desde el eje x positivo en dirección contraria a las manecillas del reloj(regla de la mano derecha).







$$\Sigma F_{\chi\prime} = 0 \rightarrow$$

$$\Sigma F_{x'} = 0 \rightarrow \sigma_{x'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos(2\theta) + \tau_{xy} \sin(2\theta) \longrightarrow \text{Reemplazando } \theta = \theta + 90^\circ$$

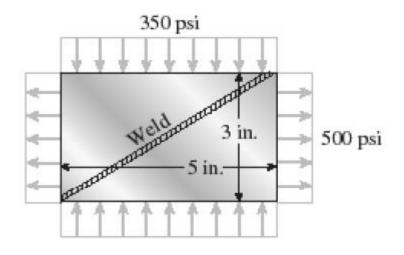
$$\Sigma F_{\gamma\prime} = 0 \rightarrow$$

$$\Sigma F_{y'} = 0 \rightarrow \qquad \qquad \tau_{x'y'} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \operatorname{sen}(2\theta) + \tau_{xy} \cos(2\theta)$$

$$\sigma_{y'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} - \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos(2\theta) - \tau_{xy} \sin(2\theta)$$

Ejemplo:

Una placa rectangular de 3.0 pulg. x 5.0 pulg. esta formada por dos placas triangulares unidas por una soldadura. La placa está sometida a un esfuerzo de tensión y de compresión como se muestra en la figura. Encuentre el esfuerzo normal y de cortante en la soldadura.



Ejemplo:

$$\sigma_x = 500 \text{ psi}$$
 $\sigma_y = -350 \text{ psi}$ $\tau_{xy} = 0$

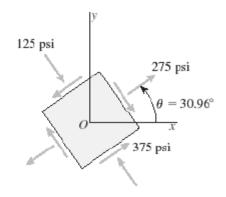
$$\theta = \arctan \frac{3 \text{ in.}}{5 \text{ in.}} = \arctan 0.6 = 30.96^{\circ}$$

$$\sigma_{x_1} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\theta + \tau_{xy} \sin 2\theta$$

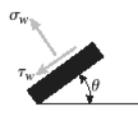
$$= 275 \text{ psi}$$

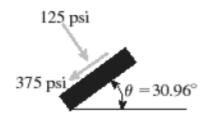
$$\tau_{x_1y_1} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\theta + \tau_{xy} \cos 2\theta = -375 \text{ psi}$$

$$\sigma_{y_1} = \sigma_x + \sigma_y - \sigma_{x_1} = -125 \text{ psi}$$



Esfuerzos actuando en la soldadura:





$$\sigma_w = -125 \text{ psi}$$
 \leftarrow
 $\tau_w = 375 \text{ psi}$ \leftarrow

¿Cómo hallar el esfuerzo normal máximo?

$$\sigma_{x'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\cos(2\theta) + \tau_{xy}\sin(2\theta) \qquad \Rightarrow \frac{d\sigma_{x'}}{d\theta} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}2\sin(2\theta) + 2\tau_{xy}\cos(2\theta) = 0$$

Resolviendo para θ :

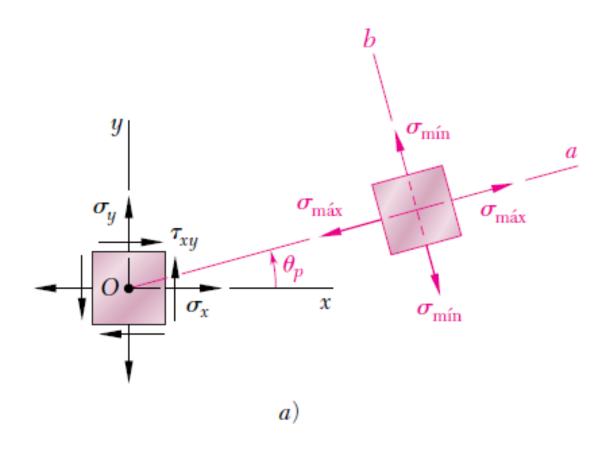
$$Tan(2\theta_p) = \frac{\tau_{xy}}{\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}}$$

 $Tan(2\theta_p) = \frac{\tau_{xy}}{\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}}$ Angulo para llegar a pla principal donde actúan Ángulo para llegar a plano esfuerzos normales máximos

Esfuerzos principales: (Esfuerzos normales máximos)

$$\sigma_{1,2} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\tau_{x'y'}=0$$



¿Cómo hallar el esfuerzo cortante máximo?

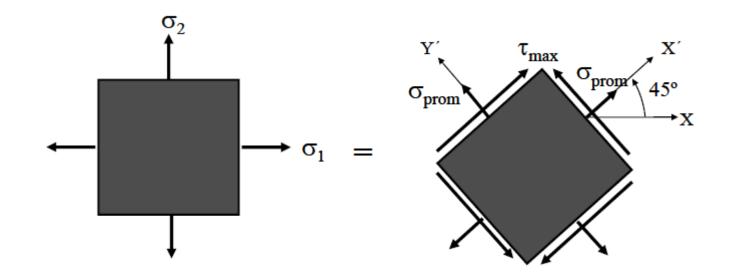
$$\tau_{x'y'} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \operatorname{sen}(2\theta) + \tau_{xy} \cos(2\theta)$$
 $\rightarrow \frac{d\tau_{x'y'}}{d\theta} = 0$

Resolviendo para
$$\theta$$
:
$$Tan(2\theta_s) = -\frac{\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}}{\tau_{xy}}$$

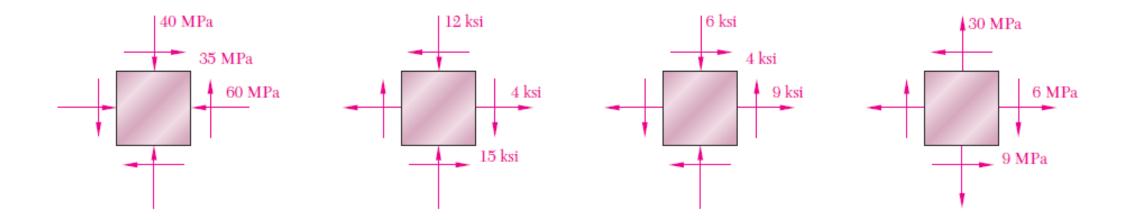
Los planos de esfuerzo cortante máximo se encuentran a 45° con respecto a la posición del plano principal.

$$\tau_{max} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\sigma_{prom} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}$$



Ejemplos:



$$\sigma_{x'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos(2\theta) + \tau_{xy} \sin(2\theta) \rightarrow \sigma_{x'} - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos(2\theta) + \tau_{xy} \sin(2\theta)$$

$$\sigma_{x'} - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos(2\theta) + \tau_{xy} \sin(2\theta)$$

$$\tau_{x'y'} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \operatorname{sen}(2\theta) + \tau_{xy} \cos(2\theta)$$

Se eleva al cuadrado cada ecuación y se suma:

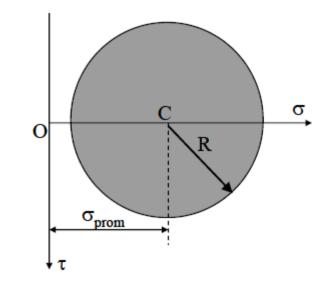
$$\left(\sigma_{x'} - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{x'y'}^2 = \left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2$$

Ya que σ_x , σ_y , τ_{xy} son conocidas, reescribimos la ecuación como:

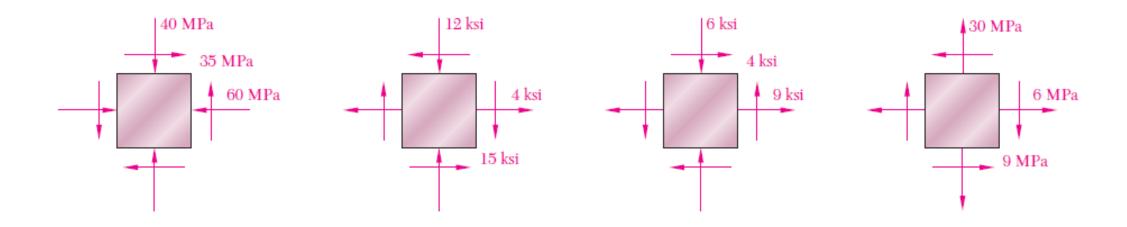
$$\left(\sigma_{x'} - \sigma_{prom}\right)^2 + \tau_{x'y'}^2 = R^2$$

$$\sigma_{prom} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$



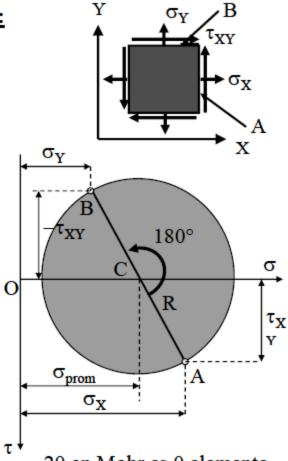
Círculo de Mohr para esfuerzo plano Ejemplos



Pasos para la construcción del circulo de Mohr:

Dados σ_x , σ_y y τ_{xy} :

- 1. Dibuje un eje de coordenadas con σ como abscisa (positivo hacia la derecha) y τ como ordenada (positivo hacia abajo)
- 2. Localice el centro C del circulo en el punto con coordenadas (σ_{prom} , 0)
- 3. Localizar el punto A (representa las condiciones de esfuerzo sobre la cara A del elemento) con coordenadas (σ_X, τ_{XY})
- 4. Localizar el punto B (representa las condiciones de esfuerzo sobre la cara B del elemento) se localiza diametral con respecto a $A(\sigma_{Y}, \tau_{XY})$
- 5. Con C como centro, trace el circulo de Mohr por los puntos A y B.



 2θ en Mohr es θ elemento

Pasos para los esfuerzos principales:

Una vez construido el circulo de Mohr con σ_x , σ_y y τ_{xy} :

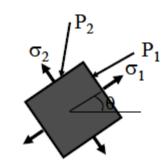
- 1. El esfuerzo principal σ_1 es el punto en el circulo en donde esfuerzo normal alcanza su valor algebraico máximo y el cortante es 0. El plano principal está a un ángulo $2\theta_{p1}$ desde el punto de referencia A.
- 2. El otro plano principal, asociado con el esfuerzo normal menor en términos algebraicos, σ_2 , esta representado por el punto P_2 , diametralmente opuesto al P_1 .

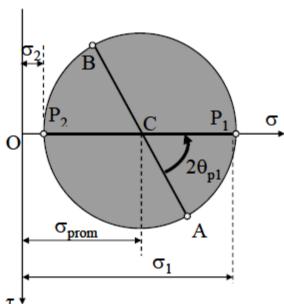
$$\sigma_{1} = \overline{OC} + \overline{CP}_{1} = \frac{\sigma_{X} + \sigma_{Y}}{2} + R$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_{X} - \sigma_{Y}}{2}\right)^{2} + \tau_{xy}^{2}}$$

$$cos2\theta_{p1} = \frac{\sigma_{X} - \sigma_{Y}}{2R}$$

$$sen2\theta_{p1} = \frac{\tau_{XY}}{R}$$





Pasos para el esfuerzo cortante máximo:

Una vez construido el circulo de Mohr con σ_x , σ_y y τ_{xy} :

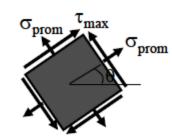
1. Los puntos S₁ y S₂ representan los planos de esfuerzos cortantes máximo positivo y negativo y se localizan en la parte inferior y superior del circulo, respectivamente.

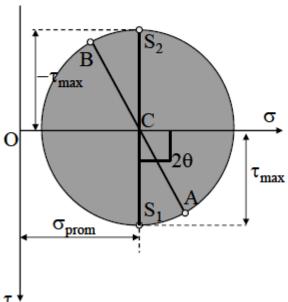
Los planos de esfuerzo cortante máximo están a 2θ=90° de los planos principales en el circulo de Mohr, es decir a 45° en elemento.

$$\tau_{max} = R$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_X - \sigma_Y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\sigma_{\text{prom}} = \frac{\sigma_X + \sigma_Y}{2}$$





Referencias de clase

- BEER, F; JOHNSTON, E.R.; DEWOLF J., MAZUREK D. Mecánica de Materiales, 5^a Edición. Mc. Graw-Hill.
- García, L.E. Dinámica estructural aplicada al diseño sísmico, 1ª edición, Universidad de los Andes, Colombia, 1998.
- Correal, J. F. *Mecánica de materiales* [Material de clase]. Universidad de los Andes, Bogotá, Colombia.
- Smith, J.P. *Mechanics of materials* [Material de clase], Seattle University, Seattle, US.